

W1282

## SENSORLESS CONTROL SYSTEM OF SYNCHRONOUS MOTOR

Patent number: JP2002369574

Publication date: 2002-12-20

Inventor: IWAMICHI YOSHINAO; ENDO TSUNEHIRO; SAKAMOTO  
KIYOSHI; TAKAKURA YUHACHI

Applicant: HITACHI LTD

Classification:


- international: H02P6/18; H02P21/00

- european:

Application number: JP20010170425 20010606

Priority number(s):

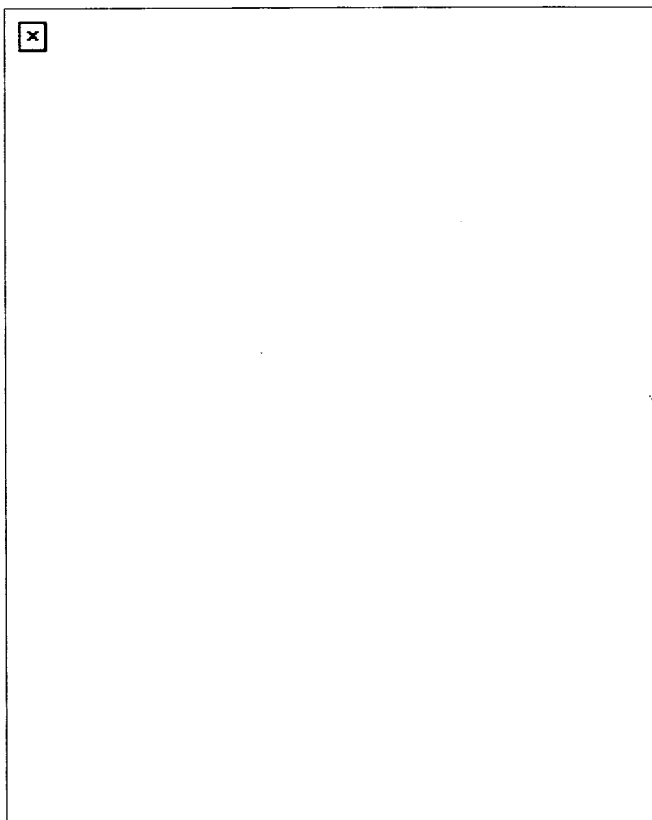
Also published as:

 US2003030404 (A1)

## Abstract of JP2002369574

**PROBLEM TO BE SOLVED:** To provide a high performance drive system of a synchronous motor which can secure the reliability, without using a motor current sensor, and further, is hardly influenced by noise, such as ringings, etc.

**SOLUTION:** This drive system of a synchronous motor detects the DC current of an inverter driving the synchronous motor, estimates a torque current component applied to the motor from the value of the DC current, determines a voltage applied to the motor according to the estimated value, and conducts the pole axis estimation calculation in the motor by using the estimated value of the torque current.



Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide

W1282

(19) 日本国特許庁 (J P)

(12) 公開特許公報 (A)

(11) 特許出願公開番号

特開2002-369574

(P2002-369574A)

(43) 公開日 平成14年12月20日 (2002. 12. 20)

(51) Int.Cl.<sup>7</sup>

H 0 2 P 6/18  
21/00

識別記号

F I

H 0 2 P 6/02  
5/408

テームト\* (参考)

3 7 1 S 5 H 5 6 0  
C 5 H 5 7 6

審査請求 未請求 請求項の数23 O L (全 20 頁)

(21) 出願番号 特願2001-170425(P2001-170425)

(22) 出願日 平成13年6月6日(2001. 6. 6)

(71) 出願人 000005108

株式会社日立製作所

東京都千代田区神田駿河台四丁目6番地

(72) 発明者 岩路 善尚

茨城県日立市大みか町七丁目1番1号 株式会社日立製作所日立研究所内

(72) 発明者 遠藤 常博

茨城県日立市大みか町七丁目1番1号 株式会社日立製作所日立研究所内

(74) 代理人 100075096

弁理士 作田 康夫

最終頁に続く

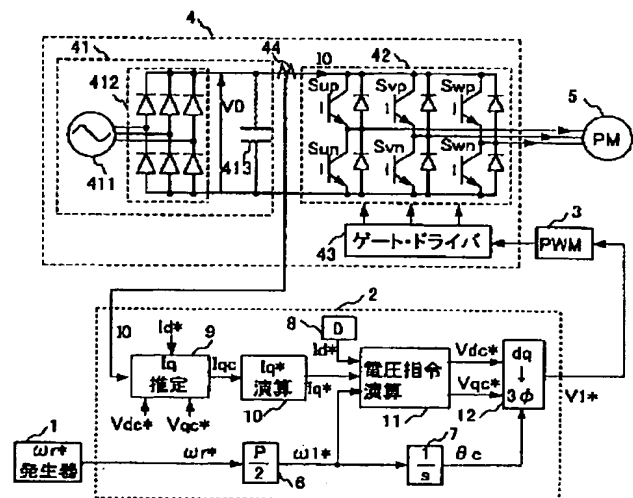
(54) 【発明の名称】 同期電動機のセンサレス制御システム

(57) 【要約】

【課題】 電動機電流センサを用いずに信頼性を確保し、なお且つ、リングング等のノイズの影響を受け難い高性能な同期電動機の駆動システムを提供する。

【解決手段】 本発明の同期電動機の駆動システムは、同期電動機を駆動するインバータの直流電流を検出し、その大きさから、電動機に流れるトルク電流成分を推定し、その推定値に基づいて電動機への印加電圧を決定し、トルク電流の推定値を用いて、電動機内部の磁極軸推定演算を行う。

図 1



## 【特許請求の範囲】

【請求項 1】同期電動機と、該同期電動機に交流を印加するインバータと、該インバータへ電力を供給する直流電源と、該直流電源から前記インバータに供給する電流を検出する手段と、前記同期電動機に回転数指令を与える手段と、前記同期電動機内部の磁極軸を仮定した  $d$  軸と、該  $d$  軸に直交する軸である  $q$  軸のそれぞれの軸上の電流指令  $I_d^*$  と電流指令  $I_q^*$  とを与える手段と、前記電流指令  $I_d^*$  と電流指令  $I_q^*$  と前記回転数指令とに基づいて、 $d$  軸 -  $q$  軸上の電圧指令を演算する手段とを備え、該電圧指令に基づいて、前記インバータに制御信号を送り、前記同期電動機を制御する同期電動機駆動システムにおいて、

前記直流電源の電流検出値に基づいて前記同期電動機内部のトルク電流成分を推定演算し、該推定演算値に基づいて、前記  $q$  軸成分の電流指令  $I_q^*$  を生成することを特徴とした同期電動機駆動システム。

【請求項 2】同期電動機と、該同期電動機に交流を印加するインバータと、該インバータへ電力を供給する直流電源と、該直流電源から前記インバータに供給する電流を検出する手段と、前記同期電動機に対して回転数指令を与える手段と、該回転数指令に基づいて、前記同期電動機の交流位相を演算する手段と、前記同期電動機へ印加する電圧指令を演算する手段とを備え、該電圧指令に基づいて、前記インバータに制御信号を送り、前記同期電動機を駆動する同期電動機駆動システムにおいて、前記直流電源の電流検出値に基づき、前記交流位相に修正を加えることを特徴とした同期電動機駆動システム。

【請求項 3】請求項 2 の同期電動機駆動システムにおいて、前記直流電源の電流検出値に基づき、前記同期電動機内部のトルク電流成分を推定演算し、該推定演算値に基づいて、前記交流位相に修正を加えることを特徴とした同期電動機駆動システム。

【請求項 4】請求項 3 の同期電動機駆動システムにおいて、前記直流電源の電流検出値、あるいは前記トルク電流成分の推定値を用いて、前記同期電動機内部の磁極軸 ( $d$  軸) と、前記  $d$  軸との誤差  $\Delta\theta$  を演算し、該誤差  $\Delta\theta$  に基づいて前記交流位相に修正を加えることを特徴とした同期電動機駆動システム。

【請求項 5】同期電動機と、該同期電動機に交流を印加するインバータと、該インバータへ電力を供給する直流電源と、該直流電源から前記インバータに供給する電流を検出する手段と、前記同期電動機に回転数指令を与える手段と、前記同期電動機内部の磁極軸 ( $d$  軸) を仮定した  $d$  軸と、該  $d$  軸に直交する軸である  $q$  軸上の電流指令  $I_d^*$  と電流指令  $I_q^*$  とを与える手段と、該電流指令  $I_d^*$  と電流指令  $I_q^*$  と前記回転数指令に基づいて、前記  $d$  軸 -  $q$  軸上の電圧指令を演算する手段とを備え、前記電圧指令に基づいて、前記インバータに制御信号を送り、前記同期電動機を制御する同期電動機

駆動システムにおいて、

前記直流電源の電流検出値に基づいて、前記同期電動機内部の磁極軸に直交する成分であるトルク電流成分を推定演算する手段と、前記トルク電流成分の推定値を用いて、前記  $d$  軸と、前記  $d$  軸との誤差  $\Delta\theta$  を演算する手段と、該誤差  $\Delta\theta$  に基づいて前記電流指令  $I_q^*$  を生成する手段とを備えることを特徴とした同期電動機駆動システム。

【請求項 6】同期電動機と、該同期電動機に交流を印加するインバータと、該インバータへ電力を供給する直流電源と、該直流電源から前記インバータに供給される電流を検出する手段と、前記同期電動機に回転数指令を与える手段と、該回転数指令に基づいて、前記同期電動機の交流位相を演算する手段と、前記同期電動機内部の磁極軸 ( $d$  軸) を仮定した  $d$  軸と、該  $d$  軸に直交する軸である  $q$  軸上の電流指令  $I_d^*$  と電流指令  $I_q^*$  とを与える手段と、該電流指令と前記回転数指令とに基づいて、前記  $d$  軸 -  $q$  軸上の電圧指令を演算する手段とを備え、前記電圧指令に基づいて、前記インバータに制御信号を送り、前記同期電動機を制御する同期電動機駆動システムにおいて、

前記直流電源の電流検出値に基づいて、前記同期電動機内部の磁極軸に直交する成分であるトルク電流成分を推定演算する手段と、前記トルク電流成分の推定値を用いて、前記  $d$  軸と、前記  $d$  軸との誤差  $\Delta\theta$  を演算し、該誤差  $\Delta\theta$  に基づいて、前記交流位相に修正を加える手段と、前記交流位相を修正する修正量に基づいて電流指令  $I_q^*$  を生成する手段を備えることを特徴とした同期電動機駆動システム。

【請求項 7】同期電動機と、該同期電動機に交流を印加するインバータと、該インバータへ電力を供給する直流電源と、該直流電源から前記インバータに供給する電流を検出する手段と、前記同期電動機に回転数指令を与える手段と、前記同期電動機内部の磁極軸 ( $d$  軸) を仮定した  $d$  軸と、該  $d$  軸に直交する軸である  $q$  軸上の電流指令  $I_d^*$  と電流指令  $I_q^*$  とを与える手段と、該電流指令と前記回転数指令に基づいて、前記  $d$  軸 -  $q$  軸上の電圧指令を演算する手段とを備え、前記電圧指令に基づいて、前記インバータに制御信号を送り、前記同期電動機を制御する同期電動機駆動システムにおいて、前記直流電源の電流検出値に基づいて、前記同期電動機内部の磁極軸に直交する成分であるトルク電流成分  $I_q$  を推定演算する手段と、前記トルク電流成分の推定値  $I_{qc}$  を用いて、前記  $d$  軸と、前記  $d$  軸との誤差  $\Delta\theta$  を演算し、該誤差  $\Delta\theta$  に基づいて、前記同期電動機の回転数を推定する手段と、該回転数の推定値に基づいて、前記同期電動機の交流位相を演算する手段と、前記回転数指令と前記回転数推定値との偏差に基づいて、電流指令  $I_q^*$  を生成する手段を備えることを特徴とした同期電動機駆動システム。

【請求項 8】請求項 5～7 の何れかに記載の同期電動機駆動システムにおいて、前記電流指令  $I_q^*$  と前記トルク電流成分の推定値  $I_{qc}$  との偏差に基づいて、前記電圧指令を修正する手段を備えることを特徴とした同期電動機駆動システム。

$$\begin{aligned} V_{dc}^* &= R \cdot I_d^* - \omega_1 \cdot L_q \cdot I_q^* \\ V_{qc}^* &= \omega_1 \cdot L_d \cdot I_d^* + R \cdot I_q^* + K_e \cdot \omega_1 \end{aligned} \quad \dots (数 1)$$

ここで、 $R$ ：電動機の抵抗、 $L_d$ ： $d$  軸インダクタンス、  
 $L_q$ ： $q$  軸インダクタンス、 $K_e$ ：電動機の発電定数

ただし、上式において、 $V_{dc}^*$  は  $d$  軸上の電圧指令、 $V_{qc}^*$  は  $q$  軸上の電圧指令、 $\omega_1$  は電動機の電気角周波数、 $R$  は電動機の巻線抵抗、 $L_q$  は電動機の  $q$  軸インダクタンス、 $I_{qc}$  はトルク電流の推定値である。

【請求項 10】請求項 4～8 の何れかに記載の同期電動

$$IOVO = \frac{3}{2} (V_d I_d + V_q I_q) \quad \dots (数 2)$$

ただし、上式において、 $p$  は微分演算子である。

【請求項 11】請求項 1、および請求項 3～10 の何れかに記載の同期電動機駆動システムにおいて、前記直流電源の電圧を検出する手段をさらに備えていて前記電圧検出値を用いて、前記同期電動機内部のトルク電流成分トルク電流成分を演算することを特徴とした同期電動機駆動システム。

【請求項 12】請求項 1 または請求項 3～11 の何れかに記載の同期電動機駆動システムにおいて、前記インバータで消費される損失分を差し引いて、前記同期電動機内部のトルク電流成分を算出することを特徴とした同期電動機駆動システム。

【請求項 13】請求項 12 の同期電動機駆動システムにおいて、前記インバータの直流入力電力を演算する手段と、前記同期電動機の消費電力を演算する手段と、前記直流入力電力と前記同期電動機消費電力との差から、前記インバータの損失を計算する手段とを備え、前記インバータの損失の推定値を用いて、前記同期電動機内部のトルク電流成分を算出することを特徴とした同期電動機駆動システム。

【請求項 14】請求項 1、または請求項 3～13 の何れかに記載の同期電動機駆動システムにおいて、前記直流電流検出値、電流指令  $I_q^*$ 、前記トルク電流成分の推定値  $I_{qc}$  のいずれかの値を用いて、前記  $d$  軸上の電圧指令  $I_d^*$  を演算することを特徴とした同期電動機駆動システム。

【請求項 15】同期電動機と、該同期電動機に交流を印加するインバータと、該インバータへ電力を供給する直流電源と、該直流電源から前記インバータに供給する電流を検出する手段と、前記同期電動機に回転数指令を与える手段と、前記同期電動機にトルク指令を与える手段と、前記トルク指令と前記回転数指令とに基づいて、前

【請求項 9】請求項 4～8 の何れかに記載の同期電動機駆動システムにおいて、前記誤差  $\Delta \theta_c$  を、下記式（数 1）で、演算することを特徴とした同期電動機駆動システム。

【数 1】

機駆動システムにおいて、前記誤差  $\Delta \theta_c$  を、下記式（数 2）で演算することを特徴とした同期電動機駆動システム。

【数 2】

記同期電動機の電圧指令を演算する手段とを備え、該電圧指令に基づいて、前記インバータに制御信号を送り、前記同期電動機を制御する同期電動機駆動システムにおいて、

前記直流電源の電流検出値を用いて、前記同期電動機内部の発生トルクを演算し、該演算値  $T_{mc}$  に基づいて、前記トルク指令を生成することを特徴とした同期電動機駆動システム。

【請求項 16】請求項 15 の同期電動機駆動システムにおいて、前記回転数指令に基づいて、前記同期電動機の交流位相を演算する手段を備え、前記同期電動機内部のトルクの演算値  $T_{mc}$  に基づいて、前記交流位相に修正を加えることを特徴とした同期電動機駆動システム。

【請求項 17】請求項 15 の同期電動機駆動システムにおいて、前記回転数指令に基づいて前記同期電動機の交流位相を演算する手段を備え、前記直流電源の電流検出値、あるいは、前記トルクの演算値  $T_{mc}$  を用いて、前記  $d$  軸と、前記  $d$  軸との誤差  $\Delta \theta$  を演算し、該誤差  $\Delta \theta$  に基づいて、前記交流位相に修正を加えることを特徴とした同期電動機駆動システム。

【請求項 18】請求項 17 の同期電動機駆動システムにおいて、前記同期電動機の発生トルクを推定演算する際、前記誤差  $\Delta \theta$  に基づいて、前記回転数指令を修正し、該修正後の回転数指令を用いて、前記トルク  $T_{mc}$  を演算することを特徴とした同期電動機駆動システム。

【請求項 19】請求項 15～18 の何れかに記載の同期電動機駆動システムにおいて、前記直流電源の電圧を検出する手段を備え、前記直流電源の電圧検出値を用いて、前記トルク  $T_{mc}$  を演算することを特徴とした同期電動機駆動システム。

【請求項 20】請求項 15～19 の何れかに記載の同期電動機駆動システムにおいて、前記インバータが消費す

る損失分を差し引いて、前記トルク $T_{mc}$ を演算することを特徴とした同期電動機駆動システム。

【請求項21】請求項20の同期電動機駆動システムにおいて、前記インバータに入力する直流電力を演算する手段と、前記同期電動機のトルク出力を演算する手段と、前記直流入力電力とトルク出力の差を用いて、前記インバータと前記同期電動機とが消費する損失電力を計算する手段とを備え、該損失電力を用いて、前記トルク $T_{mc}$ を演算することを特徴とした同期電動機駆動システム。

【請求項22】請求項1～21の何れかに記載の同期電動機駆動システムにおいて、前記直流電源の電流検出値の高周波成分を除去するフィルタをさらに備え、該フィルタ時定数を、前記検出電流が含む脈動成分の平均周期以上にすることを特徴とした同期電動機駆動システム。

【請求項23】請求項22の同期電動機駆動システムにおいて、前記インバータが各相毎にプラス側とマイナス側の半導体スイッチング素子を備えたフルブリッジであって、前記フィルタを通した電流検出値を、前記フルブリッジを構成する各々のスイッチング素子が、プラス側すべてがオン状態、あるいは、マイナス側すべてがオン状態の、いずれかの状態でサンプリングして、前記直流電源の電流検出値とすることを特徴とした同期電動機駆動システム。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】本発明は、同期電動機の制御システムに関し、特に電動機速度・位置を検出するセンサと電動機電流センサを用いずに、簡略化した制御構成の高精度・高性能な同期電動機駆動システムに関する。

【0002】

【従来の技術】同期電動機の磁極位置の検出、あるいは電動機電流の検出を行うことなく、同期電動機を制御する方法で、位置センサを用いない方法に、図33に示すものがある。この従来技術では、位置センサの代わりに、電動機電流を検出する電流センサを用いる。この従来技術は、同期電動機の位置センサ付きベクトル制御に基づいて、位置センサの代わりに、磁極位置推定器と速度推定器を設ける（以後、ベクトル制御型センサレス方式と呼ぶ）。この構成は、磁極位置の検出部と速度の検出部以外は、位置センサを付けたベクトル制御方式と全く同じである。

【0003】図33において、符号1は回転速度指令 $\omega_r^*$ の速度指令発生器、2Yは電動機の制御装置、3は電圧指令をPWM（パルス幅変調）パルスに変換するPWM発生器、4はインバータ、5は同期電動機、6は機械角周波数を電気角周波数に変換する変換ゲイン、8はd軸電流指令 $I_d^*$ を発生する $I_d^*$ 発生器、11はd-q軸上の電圧指令 $V_{dc}^*$ 、 $V_{qc}^*$ を演算する電圧指令演算

器、12はd-q軸上の値を三相交流の値に変換するd-q逆変換器、13は信号の加算減算を行う加算器、27は速度推定値が速度指令に一致するように $I_{q^*}$ を調整する速度制御器、30は電流推定値 $I_{dc}$ 、 $I_{qc}$ が、各々の指令値 $I_d^*$ 、 $I_{q^*}$ に一致するように、電圧指令 $V_{dc}^*$ 、 $V_{qc}^*$ に補正を加える電流制御器、37は電動機の磁極軸を推定する磁極位置推定器、38は電動機の回転速度を推定する速度推定器、39は三相交流を回転座標上の値に変換するd-q座標変換器、41はインバータの直流電源、42はインバータの主回路部、43はPWMパルスに基づいてインバータ主回路の半導体スイッチング素子 $S_{up} \sim S_{wn}$ をオン・オフするゲートドライバ、44は電動機の電流を検出する電流センサである。

【0004】図33の磁極位置推定器37が、磁極位置センサに相当し、速度推定器38が速度センサに相当する。また、速度制御器27と電流制御器30を、位置センサ付きベクトル制御装置と同様に備えており、速度、電流が各々の指令値に一致するように自動調整する。これは、例えば、平成12年電気学会産業応用部門全国大会、講演論文集[II I]、No.97、p.963-966、「軸誤差の直接推定演算による永久磁石同期モータの位置センサレス制御」に記載されている。

【0005】位置センサと電動機電流センサのいずれも用いない図34に示す制御方法の従来技術が、特開平6-153526号公報や、特開平8-19263号公報に開示されている。図34で符号40はインバータの直流電流 $I_0$ とPWMパルス波形から、電動機電流を推定演算するモータ電流推定器であり、他の符号は、図33と同一である。

【0006】図34では、電動機電流を直接検出せずに、インバータの直流電流を電流センサ44で検出する。モータ電流推定器40では、直流電流の検出値 $I_0$ と、PWM発生器3の出力パルス波形に基づいて電動機電流を推定し、この推定値 $I_{1c}$ を制御装置2Yへ出力する。制御装置2Yでは、 $I_{1c}$ に基づいて、例えば図33と同様に、ベクトル型センサレス制御する。

【0007】次に、モータ電流推定器40の動作を、図35(a)～(c)を用いて説明する。図35(a)～(c)は、各相のPWMパルス波形を示しており、それぞれ「1」の時にプラス側のスイッチ( $S_{up}$ ,  $S_{vp}$ ,  $S_{wp}$ )をオン、「0」の時にはマイナス側のスイッチ( $S_{un}$ ,  $S_{vn}$ ,  $S_{wn}$ )をオンする。今、電動機電流が図35(d)のような場合を仮定すると、インバータの直流電流検出値 $I_0$ は、図35(e)のような波形になる。図35(e)の波形には、次の4つのモードがある。

(1) モード1:  $S_{up} = \text{ON}$ ,  $S_{vp} = \text{ON}$ ,  $S_{wp} = \text{ON}$   
 $\rightarrow I_0 = 0$

(2) モード2:  $S_{up} = \text{ON}$ ,  $S_{vp} = \text{ON}$ ,  $S_{wp} = \text{OFF}$   
 $\rightarrow I_0 = I_u + I_v = -I_w$

(3) モード3:  $S_{up} = \text{ON}$ ,  $S_{vp} = \text{OFF}$ ,  $S_{wp} = \text{ON}$

FF →  $I_0 = I_u$

(4) モード 4 :  $S_{up} = OFF$ ,  $S_{vp} = OFF$ ,  $S_{wp} = OFF$  →  $I_0 = 0$

よって、モード (3) で直流電流を検出すれば「 $I_u$ 」を検出でき、また、モード (2) では「 $I_w$ 」を検出できる。 $I_v$ は、 $I_u$ と $I_w$ とから演算して求めればよい。このように、インバータ主回路のスイッチ状態と直流電流値から、電動機電流を再現することが可能であり、電動機電流を推定できれば、前述のベクトル制御型センサレス方式が実現できる。

【0008】

【発明が解決しようとする課題】図 33 に示したベクトル制御型センサレス方式の場合、電動機に電流センサ 4 が必須であり、センサ 4 を用いることによる信頼性の低下の問題や、高精度な制御を実現するためには高価な電流センサを用いる必要があるなど、コスト面での問題がある。また、図 32 の方法では、スイッチングに伴って発生する電流の高周波振動（リングング）の問題がある。リングングは、電動機の配線ケーブルが長いほど発生しやすいので、本来検出すべき電流値を検出することが困難になる。また、電動機の回転周波数が低い条件では、PWMパルスの幅が狭くなり、例えば配線ケーブルを短くしても、ノイズの影響を受けやすくなり、検出精度が劣化する。

【0009】本発明は、電動機電流センサを用いずに信頼性を確保し、なお且つ、リングング等のノイズの影響を受け難い高性能な同期電動機の駆動システムを提供することを目的とする。

【0010】

【課題を解決するための手段】本発明の同期電動機の駆動システムは、同期電動機を駆動するインバータの直流電流を検出し、その大きさから、電動機に流れるトルク電流成分を推定し、その推定値に基づいて電動機への印加電圧を決定し、トルク電流の推定値を用いて、電動機内部の磁極軸推定演算を行う。

【0011】本発明の同期電動機の駆動システムは、同期電動機と、該同期電動機に交流を印加するインバータと、該インバータへ電力を供給する直流電源と、該直流電源から前記インバータに供給する電流を検出する手段と、前記同期電動機に回転数指令を与える手段と、前記同期電動機内部の磁極軸を仮定した  $d-c$  軸と、該  $d-c$  軸に直交する軸である  $q-c$  軸のそれぞれの軸上の電流指令  $I_d^*$  と電流指令  $I_q^*$  とを与える手段と、前記電流指令  $I_d^*$  と電流指令  $I_q^*$  と前記回転数指令とに基づいて、 $d-c-q$  軸上の電圧指令を演算する手段とを備えていて、該電圧指令に基づいて、前記インバータに制御信号を送り、前記直流電源の電流検出値に基づいて、前記同期電動機内部のトルク電流成分を推定演算し、該推定演算値に基づいて、前記電流指令  $I_q^*$  を生成する。

【0012】

【発明の実施の形態】以下本発明の実施例を図面を用いて詳しく説明する。

【0013】（実施例 1）図 1 に本実施例の構成図を示す。図 1 において、符号 1 は電動機に回転速度指令  $\omega_r^*$  を与える速度指令発生器、2 は電動機の印加電圧を演算する制御装置、3 は電圧指令  $V_1^*$  に基づいて、インバータ 4 を駆動するパルスを生成する PWM（パルス幅変調）発生器、4 は電動機を駆動する半導体スイッチング素子からなるインバータ、5 は制御対象の同期電動機、6 は回転速度指令  $\omega_r^*$  を、電動機の電気角周波数指令  $\omega_1^*$  に変換する変換ゲイン（ $P$  は電動機の極数）、7 は電気角周波数指令  $\omega_1^*$  に基づいて、制御装置内部の交流位相  $\theta_c$  を演算する積分器、8 は電動機の磁極軸成分（ $d$  軸成分）の電流指令  $I_d^*$  を与える  $I_d^*$  発生器、9 はインバータの直流電流検出値  $I_0$  に基づいて、電動機のトルク電流成分を推定演算する  $I_q$  推定器、10 は電動機のトルク電流成分（ $q$  軸成分）推定値  $I_{qc}$  に基づいて、電流指令  $I_q^*$  を演算する  $I_q^*$  演算器、11 は電気角周波数指令  $\omega_1^*$ 、電流指令  $I_d^*$ 、電流指令  $I_q^*$  に基づいて、 $d-c-q$  軸上の電圧指令  $V_{dc}^*$ 、 $V_{qc}^*$  を演算する電圧指令演算器、12 は  $d-c-q$  軸上の電圧指令  $V_{dc}^*$ 、 $V_{qc}^*$  を、三相交流軸上の値に変換する  $d-q$  逆変換器、41 はインバータ 4 の主回路電源を構成する直流電源部、42 はインバータの主回路部、43 は主回路へのゲート信号を発生するゲート・ドライバ、44 はインバータの直流電流を検出する電流センサ、411 はインバータ 4 に電力を供給する三相交流電源、412 は三相交流電源を整流するダイオード・ブリッジ、413 は直流電源に含まれる脈動成分を抑制する平滑コンデンサである。

【0014】図 2 に示す本実施例の電動機駆動システムは、交流電源、制御・インバータ部、電動機に分けられる。図 2 に示すように、制御・インバータ部にある制御ボード上に、上記符号 1 から 3 に示す機能を備えていて、これらはマイクロ・プロセッサをベースにしたデジタル回路である。また、インバータ主回路部、電流検出部なども、一つの装置内に実装されている。

【0015】次に、図 1 に基づいて、本実施例の動作を説明する。速度指令  $\omega_r^*$  に基づき、電動機の電気角周波数指令  $\omega_1^*$  が、変換ゲイン 6 の出力として得られる。積分器 7 では、電気角周波数指令  $\omega_1^*$  を積分して、制御器内部での交流位相  $\theta_c$  を得る。

【0016】また、 $I_q$  推定器 9 では、直流電流検出値  $I_0$  に基づいて、電動機のトルク電流成分を推定演算し、 $I_q^*$  演算器では、その電動機のトルク電流成分推定値  $I_{qc}$  に基づいて電流指令  $I_q^*$  を演算する。 $I_d^*$  発生器 8 では、所定の電流指令  $I_d^*$  を発生し、例えば、電動機の回転子構造が非突極型の場合は電流指令  $I_d^* = 0$  を与える。電圧指令演算器 11 では、電動機の電気角周波数指令  $\omega_1^*$  と電流指令  $I_d^*$ 、 $I_q^*$  に基づ

いて、同期電動機5への印加電圧である電圧指令 $V_{dc}^*$ と電圧指令 $V_{qc}^*$ を下式で演算する。

$$\begin{aligned} V_{dc}^* &= R \cdot I_d^* - \omega_1^* \cdot L_q \cdot I_q^* \\ V_{qc}^* &= \omega_1^* \cdot L_d \cdot I_d^* + R \cdot I_q^* + K_e \cdot \omega_1^* \end{aligned} \quad \dots (数1)$$

ここで、 $R$ ：電動機抵抗、 $L_d$ ：d軸インダクタンス、

$L_q$ ：q軸インダクタンス、 $K_e$ ：電動機の発電定数

【0018】式(1)の演算式は、通常のベクトル制御で用いているものであって、例えば、「ACサーボシステムの理論と設計の実際」杉本英彦著、総合電子出版、p.78の式(4.6)に記載がある。

【0019】次に、式(1)で求めた電圧指令 $V_{dc}^*$ と $V_{qc}^*$ を、交流位相 $\theta_c$ を用いて三相交流軸上の電圧指令値 $V_1^*$ に座標変換する。PWM発生器3では、電圧指令値 $V_1^*$ をPWMパルス信号に変換する。ゲート・ドライバ43は、このパルス信号に基づいてスイッチング素子を駆動し、同期電動機5に電圧指令 $V_{dc}^*$ 、 $V_{qc}^*$ に相当する電圧を印加する。

【0020】次に、各部の動作を説明する。電圧指令演算器11では、式(1)に基づいて、電圧指令を演算する。式(1)をブロック図で表すと、図3のようになる。図3において、符号13は加算器(減算も含む)、14は乗算器、111は電動機の抵抗値( $R$ )に相当するゲイン、112はd軸インダクタンス( $L_d$ )に相当するゲイン、113はq軸インダクタンス( $L_q$ )に相当するゲイン、114は発電定数( $K_e$ )に相当するゲインである。

【0021】式(1)と図3とに示すように、電圧指令は電動機の定数の $R$ 、 $L_d$ 、 $L_q$ 、 $K_e$ を用いて演算する。これらの電動機定数が正確であれば、電動機は指令値通りの回転速度、電流値で駆動する。電圧指令演算器

$$10V0 = \frac{3}{2} (V_d I_d + V_q I_q) \quad \dots (数2)$$

【0025】のようになる。ここで、係数 $3/2$ は、d-q座標の変換に相対変換を用いた場合の係数である。絶対変換を用いれば、係数は1となる。式(2)を変形す

$$I_q = \frac{\frac{2}{3} 10V0 - V_d I_d}{V_q} \quad \dots (数3)$$

【0027】となり、直流電流検出値 $I_0$ から電動機のトルク電流成分 $I_q$ が演算できる。ただし、インバータの直流電圧 $V_0$ と電動機電圧 $V_d$ 、 $V_q$ 、電動機に流れる電流 $I_d$ は、直接検出できないので、それぞれ設定

$$I_{qc} = \frac{\frac{2}{3} 10V0^* - V_{dc}^* I_d^*}{V_{qc}^*} \quad \dots (数4)$$

【0029】として、電動機のトルク電流成分 $I_q$ を推

【0017】

【数1】

11に与える電気角周波数指令 $\omega_1^*$ と電流指令 $I_d^*$ は、電動機の負荷状態に無関係に与えることができるが、電流指令 $I_q^*$ は、電動機が必要なトルクに応じて与える必要があり、電流指令 $I_q^*$ と、実際のトルク負荷とに差異が生じると、電動機の磁極軸と制御軸とが一致せず、不安定やトルク不足の原因になるので、電流指令 $I_q^*$ を如何に作成するかが制御のポイントになる。図33に示した従来技術のベクトル制御型センサレス方式では、速度制御器27の出力を電流指令 $I_q^*$ としている。しかし、ベクトル制御型センサレス方式の場合、速度推定器や、速度制御器といった構成要素が必要となり、制御構成が複雑になるため、本実施例では、直流電流検出値 $I_0$ からトルク電流成分を推定演算し、その推定値 $I_{qc}$ に基づいて、電流指令 $I_q^*$ を作成する。

【0022】図4に、 $I_q$ 推定器9の構成を示す。図4において、符号13と14は、図3と同一である。図4で、符号15は、直流電圧の設定値 $V_0$ を発生する $V_0^*$ 発生器、16は電力の換算ゲイン、17は除算器、18は信号を1サンプル周期だけ遅延する遅延器である。

【0023】次に、図4の動作を説明する。電動機が消費する電力に関して、直流電源部と、d-q座標軸上との関係を式で表現すると、

【0024】

【数2】

ると、

【0026】

【数3】

値、あるいは指令値を用いて、

【0028】

【数4】

定演算する。式(4)をブロック図で表現したものが図

4である。Vdc\*とVqc\*は、演算周期分だけ遅れた値を用いる。

【0030】次に、トルク電流成分推定値Iqcを用いて電流指令Iq\*を作成する。図1における符号10が、

$$Iq* = \frac{1}{1 + Tr \cdot s} \cdot Iqc$$

ここで、Tr：時定数、s：ラプラス演算子

【0032】式(5)は、一次遅れフィルタであるが、これ以外にも移動平均値などを用いてもよい。トルク電流成分推定値Iqcを直接電流指令Iq\*とすると、ポジティブに動作し、制御系が不安定になるので、遅れ要素を与えて安定化している。ただし、定常的にはトルク電流成分推定値Iqcの基本波成分（すなわち、直流成分）と電流指令Iq\*が一致するため、結果的に電動機内部の磁極軸と制御軸が一致し、安定した電動機駆動システムが実現できる。このように本実施例によれば、制御構成を極端に単純化した構成で、電動機を安定に駆動できる電動機駆動システムが実現できる。

【0033】（実施例2）図5を用いて本実施例を説明する。図5は、制御装置2Bの構成を示し、本制御装置2Bを、図1の制御装置2の代わりに用いる。図5の符号6～13は、実施例1の同一番号のものと同一である。符号19は、インバータの直流電流検出値I0を用いて、電気角周波数指令ω1\*に修正値ΔωI0を加えるI0ダンピング・ゲインである。本実施例は実施例1に、I0ダンピング・ゲイン19を追加した。

【0034】次に、本実施例の動作を説明する。電動機の消費電力は、式(2)に示す関係にあるため、電動機負荷が変化し、消費電力が増加すると、直流電圧V0が一定であれば直流電流検出値I0が増加する。よって、直流電流検出値I0が増加した場合は、負荷外乱が発生し、それに伴って電動機速度低下が生じる。電動機を脱調させずに、負荷変動に対応するには、制御装置内部の速度を、負荷に応じて低減すればよい。よって、直流電流検出値I0を用いて、電気角周波数指令ω1\*を修正すれば、負荷外乱に応じて、電動機の回転速度を変化させて、脱調を防止できる。

【0035】なお、電気角周波数ω1\*の修正量ΔωI0は、定常状態では零にする必要があるため、I0ダンピング・ゲイン19は、微分要素、あるいは不完全微分要素で構成すればよい。本実施例によれば、負荷変動に対しても安定に駆動できる。

【0036】（実施例3）図6を用いて本実施例を説明する。図6は、制御装置2Cの構成を示し、本制御装置2Cを、実施例1の制御装置2の代わりに用いる。図6において、符号6～13は、実施例1と同一番号のものと同一であり、符号20はトルク電流の推定値Iqcを用いて、電気角周波数指令ω1\*に修正値Δωqを加える

$$\Delta \theta c = Kh(Iqc - Iq*)$$

Iq\*演算器であり、ここでは次式に従って、電流指令Iq\*を演算する。

【0031】

【数5】

…（数5）

Iqダンピング・ゲインである。本実施例は、実施例1にIqダンピング・ゲイン20を追加した。

【0037】次に、本実施例の動作を説明する。実施例2では、直流電流検出値I0を用いて、電気角周波数指令ω1\*に修正を加えたが、本実施例では、トルク電流推定値Iqcを用いて電気角周波数指令ω1\*を修正する。直流電流検出値I0は、電動機の消費電力に起因して変化する物理量であるが、直接負荷トルクに関係した値ではないので、電動機速度が低い領域では、負荷トルク変動が大きくても直流電流検出値I0の変化は僅である。従って、負荷トルクの変動に対しては、負荷トルクと相関関係の強いトルク電流成分を用いた方が、より忠実な電気角周波数指令ω1\*の補償が実現できる。本実施例では、トルク電流成分推定値Iqcを用いて電気角周波数指令ω1\*を修正し、低速域でのトルク外乱に対する安定性を改善した。

【0038】なお、電気角周波数指令ω1\*の修正値Δωqは、定常状態では零にする必要があるため、Iqダンピング・ゲイン20は、I0ダンピング・ゲイン19と同様に、微分要素、あるいは不完全微分要素で構成する。本実施例により、低速域でのトルク負荷変動に対しても安定に駆動できる。

【0039】（実施例4）図7～図9を用いて本実施例を説明する。図7は、制御装置2Dの構成を示し、本制御装置2Dを、図1の制御装置2の代わりに用いる。図7において、符号6～13は、前述の実施例における同一番号のものと同一である。符号21は電動機の磁極軸と、制御軸との軸誤差を推定演算する軸誤差推定器、22は軸誤差に零指令を与える零発生器、23は軸誤差に基づいて電気角周波数指令ω1\*への修正量を演算する磁極軸推定ゲインである。

【0040】次に、図7を用いて本実施例の動作を説明する。図1の制御装置2に対して、符号21～23を加えたものが、本実施例である。軸誤差推定器21では、電動機内部の磁極軸と制御内の磁極軸の誤差Δθを推定演算する。誤差Δθは、図8に示すように、電動機内部のdq軸から観測した制御軸（dc-qc軸と定義する）の誤差成分と定義する。誤差推定値Δθcの演算は下記式に従って行う。

【0041】

【数6】

…（数6）



式(6)を具現化したブロックが、図9であって、符号211は、誤差演算のための比例ゲイン $K_h$ である。 $I_{q*}$ は、電動機に印加している電圧値の基になっているトルク電流指令値であり、それと現時点でのトルク電流成分(推定値) $I_{qc}$ とが一致していれば、軸誤差は零とみなすことができる。仮に、両者に差が生じた場合は、それに比例した誤差 $\Delta\theta$ が、 $dq$ 軸と $dc-qc$ 軸との間に発生していることになる。よって、式(6)に示すように、 $I_{q*}$ と $I_{qc}$ との差を演算し、比例ゲイン $K_h$ を介して、誤差推定値 $\Delta\theta_c$ を求めることができる。

【0042】誤差推定値 $\Delta\theta_c$ が正の場合、図8に示す関係より、制御軸 $dc-qc$ 軸が、 $dq$ 軸よりも進んでいるので、電気角周波数指令 $\omega_{1*}$ を減少するように補正量 $\Delta\omega_1$ (この場合は、 $\Delta\omega_1 < 0$ )を加え、誤差 $\Delta\theta$ を減らす。逆に、誤差推定値 $\Delta\theta_c$ が負の場合は、電気角周波数指令 $\omega_{1*}$ を増加するように補正量 $\Delta\omega_1$ を加える。これらの動作(PLL動作)を実現しているのが、図7におけるブロック21~23である。磁極軸推定ゲイン23は、誤差推定値 $\Delta\theta_c$ の収束時間を決定する係数であり、基本的には比例ゲインでよいが、比例・積分、あるいは微分要素等を組み合わせてもよい。本実施例によって、軸ずれを補償し、より高性能な電動機制御を実現できる。

【0043】(実施例5)図10を用いて本実施例を説明する。図10は、制御装置2Eの構成を示し、本制御装置2Eを、図1の制御装置2の代わりに用いる。図10において、符号6~13と21~23は、前述の実施例の同一番号のものと同じである。符号24は磁極軸の誤差推定値 $\Delta\theta_c$ に基づいて、電流指令 $I_{q*}$ を演算するトルク制御器である。本実施例と、実施例4との違いは、トルク制御器24を追加した点である。

【0044】次に、図10の動作を説明する。本実施例では、磁極軸の誤差推定値 $\Delta\theta_c$ を用いて電流指令 $I_{q*}$ を決定する。電動機に印加されている交流電圧の位相 $\theta_c$ は、主に電気角周波数指令 $\omega_{1*}$ の積分により与えられているため、負荷が急変した場合、まず初めに変化するのは誤差推定値 $\Delta\theta_c$ である。もちろん、磁極軸推定ゲイン23を介して、電気角周波数指令 $\omega_{1*}$ は修正されるが、実速度に一致するまでには、PLLの設定応答に応じた時間がかかる。よって、誤差推定値 $\Delta\theta_c$ の変化から即座に電流指令 $I_{q*}$ を決定することで、高応答なトルク制御が実現できる。

【0045】なお、図10における $I_{q*}$ 演算器10を用いない場合は、誤差推定値 $\Delta\theta_c$ は、定常的に零になるので、トルク制御器内部に積分要素が必要になる。その場合、トルク制御器24は、PI(比例・積分)制御、あるいはPID(比例・積分・微分)制御等を基本に構成すればよい。逆に、 $I_{q*}$ 演算器と併用する場合は、トルク制御器は比例要素、あるいは微分要素で構成すればよい。本実施例によればトルク変化に応じた電流

指令を迅速に得ることができる。

【0046】(実施例6)図11を用いて本実施例を説明する。図11は、制御装置2Fの構成を示し、本制御装置2Fを、図1の制御装置2の代わりに用いる。図11において、符号6~13と21~23とは、前述の実施例の同一番号のものと同じである。符号25は信号の符号を反転する反転ゲイン、26は電気角周波数を機械角周波数に変換する変換ゲイン、27は電動機を速度を一定に制御する速度制御器である。本実施例と、実施例5との構成の違いは、トルク制御器24の代わりに符号25~27が追加された点である。

【0047】次に、図11の動作を説明する。本実施例は、磁極軸推定ゲイン23が出力する補正量 $\Delta\omega_1$ を用いて、電流指令 $I_{q*}$ を作成する。本実施例では、速度偏差を迅速に零に収束させるため、速度制御器27を設けて電流指令 $I_{q*}$ を作成する。速度偏差に、電気角周波数指令 $\omega_{1*}$ の補正量 $\Delta\omega_1$ を用いて、制御構成を単純化する。

【0048】磁極軸推定ゲイン23が出力する補正量 $\Delta\omega_1$ は、電動機の実速度が、制御装置内の速度指令よりも高い場合に正の値となるので、反転ゲイン25を介して符号を反転する。これによって、従来技術の速度制御器、例えば、図31の速度制御器27における入力(速度偏差)と等価になる。次に、変換ゲイン26により、電動機の極対数Pで補正量 $\Delta\omega_1$ を除算し、機械角周波数の偏差に変換する。最後に、速度制御器27を用いて、電流指令 $I_{q*}$ を演算する。速度制御器27は、例えば、従来技術の速度制御に用いるPI制御、PID制御などを用いればよい。また、 $I_{q*}$ 演算器と併用する場合は、前述の実施例5と同様に、速度制御器を比例、あるいは微分要素で構成すればよい。

【0049】本実施例によれば電気角周波数指令 $\omega_{1*}$ の補正量 $\Delta\omega_1$ に基づいて速度制御器を構成することで、速度追従性のよい電動機駆動システムが実現できる。

【0050】(実施例7)図12を用いて本実施例を説明する。図12は、制御装置2Gの構成を示し、本制御装置2Gを、図1の制御装置2の代わりに用いる。図12において、符号6~9、11~13、21、22、26と27は、前述の実施例の同一番号のものと同じである。符号23Gは、積分を含む要素で構成された磁極軸推定ゲインである。本実施例と、実施例6との構成の違いは、電気角周波数指令 $\omega_{1*}$ から直接交流位相 $\theta_c$ を演算するループがない代わりに磁極軸推定ゲイン23Gの出力に基づいて、交流位相 $\theta_c$ を演算している点と、磁極軸推定ゲインの出力と、回転速度指令 $\omega_{r*}$ の偏差に基づいて、速度制御器27が電流指令 $I_{q*}$ を演算している点である。

【0051】次に、図12の動作を説明する。本実施例では、磁極軸推定ゲイン23Gに積分要素を持たせ、そ

の値に基づいて交流位相  $\theta_c$  を演算する。この結果、制御装置内の交流位相  $\theta_c$  が、実際の電動機速度に合わせて変化するので電動機の脱調が防止できる。

【0052】制御装置 2 G では、直流電流検出値  $I_0$  を用いて、 $I_q$  推定器 9 でトルク電流成分推定値  $I_{qc}$  を演算し、その演算結果に基づいて、誤差推定値  $\Delta\theta_c$  を演算する。誤差推定値  $\Delta\theta_c$  を零にするように、磁極軸推定ゲイン 23 G が、電気角周波数  $\omega_{lc}$  を出力する。この磁極軸推定ゲイン 23 G は、速度推定器としても機能し、これを用いて速度制御を行う。磁極軸推定ゲイン 23 G の出力である電気角周波数  $\omega_{lc}$  に、変換ゲイン 26 を介することで速度推定値  $\omega_{rc}$  を得る。この速度推定値  $\omega_{rc}$  と回転速度指令  $\omega_{r*}$  との偏差を速度制御器 27 に入力し、電流指令  $I_{q*}$  を得る。図 12 では、速度制御器 27 が積分要素を持つ。

【0053】ここで、前記の実施例（例えば、図 7 に示す実施例 4）に対して、本実施例の磁極軸推定ゲイン 23 G を用いても問題はない。以上、本実施例によれば、電動機と負荷装置の慣性に依存せずに、速度指令に追従できる電動機駆動システムが実現できる。

【0054】なお、図 10、図 11、図 12 の実施例では、トルク制御器 24、あるいは速度制御器 27 の出力を用いて、電流指令  $I_{q*}$  を得ているが、これらの制御器出力に基づいて、電流指令  $I_{d*}$  を得ることもできる。図 13 は、図 12 の制御装置に対して、速度制御器出力を用いて、電流指令  $I_{d*}$  と電流指令  $I_{q*}$  とを演算している例である。図 13 において、符号 7、9、11~13、21、22、23 G、26、27 は、これまでの実施例における同じ番号のものと同じである。符号 28 と 29 は、速度制御器の出力に基づいて、電流指令  $I_{d*}$  と電流指令  $I_{q*}$  とを出力する  $I_{d*}$  データテーブルと  $I_{q*}$  データテーブルである。

【0055】突極型の同期電動機の場合、永久磁石によるトルクだけでなく、電動機の突極性を活かしたリラクタンストルクを利用して、効率を改善できる。その場合、電流指令  $I_{d*}$  を常に零に制御するのではなく、必要なトルクに応じて、電動機に流れるトータルの電流値を最小にする電流指令  $I_{d*}$  と電流指令  $I_{q*}$  を与える。図 13 の場合、速度制御器の出力をトルク指令  $T_m$

\* とみなし、そのトルクに必要な電流指令  $I_{d*}$ 、 $I_{q*}$  をそれぞれのデータテーブルより得る。トルク指令  $T_m$  \* から電流指令  $I_{d*}$ 、 $I_{q*}$  を得る方法は、例えば、特開 2000-116198 号公報の図 2、図 3 等に記載がある。

【0056】（実施例 8）図 14 を用いて本実施例を説明する。図 14 は、制御装置 2 J を示したものであり、本制御装置 2 J を、図 1 における制御装置 2 の代わりに用いる。図 14 で符号 6~9、11~13、21~23、25~27 は、前述の実施例の同一番号のもと同じである。符号 30 は、 $q$  軸成分推定値  $I_{qc}$  の値を電流指令  $I_{q*}$  に一致させるための電流制御器である。

【0057】次に、本実施例の動作を説明する。図 10~図 13 に示した前記実施例によれば、 $I_{q*}$  演算器 10 を用いずに電流指令  $I_{q*}$  を得ることができる。また、 $q$  軸成分推定値  $I_{qc}$  自体は、直流電流検出値  $I_0$  から演算できるので、 $I_{qc}$  を電流指令  $I_{q*}$  に一致するように、自動制御できる。図 14 は、図 11 の制御構成に、電流制御器 30 を付加した。電流制御器 30 を用いて、 $q$  軸成分推定値  $I_{qc}$  と電流指令  $I_{q*}$  とが一致するように、電圧指令  $V_{qc*}$  に補正を加えている。この構成より、電流指令  $I_{q*}$  に、速やかに  $q$  軸成分推定値  $I_{qc}$  を一致させることができ、制御性能がさらに改善する。なお、 $q$  軸成分電流  $I_q$  の電流制御器は、他の実施例、例えば、図 10、図 12、図 13 の実施例にも適用できる。

【0058】（実施例 9）図 15 を用いて本実施例を説明する。図 15 は軸誤差推定器 21 K の構成を示したものであり、推定器 21 K を、これまでの各実施例における軸誤差推定器 21 の代わりに用いる。図 15 の符号 13、14、17、18、111、113 は、これまでの実施例の同一番号のものと同じである。

【0059】次に、本実施例の動作を説明する。これまでの各実施例における軸誤差演算器では、式 (6) (図 9) に従って、誤差推定値  $\Delta\theta_c$  を演算した。本実施例では以下のように誤差推定値  $\Delta\theta_c$  を演算する。電動機の電圧方程式は、

【0060】

【数 7】

$$\begin{aligned} V_d &= (R + sL_d) I_d - \omega_1 \cdot L_q \cdot I_q \\ V_q &= (R + sL_q) I_q + \omega_1 \cdot L_d \cdot I_d + K_e \cdot \omega_1 \end{aligned} \quad \dots \text{ (数 7)}$$

【0061】である。上式より、

【数 8】

【0062】

$$I_q = -\frac{1}{\omega_1 \cdot L_q} \{V_d - (R + sL_d) I_d\} \quad \dots \text{ (数 8)}$$

【0063】である。また、電圧指令  $V_{dc*}$ 、 $V_{qc*}$  と、実際の同期電動機の  $d$  軸上の電圧  $V_d$ 、 $V_q$  の関係は、誤差  $\Delta\theta$  を用いると、

【0064】

【数 9】

$$\begin{aligned} V_d &= V_{dc} \cos(\Delta \theta) - V_{qc} \sin(\Delta \theta) \\ V_q &= V_{dc} \sin(\Delta \theta) + V_{qc} \cos(\Delta \theta) \end{aligned} \quad \dots (数 9)$$

【0065】となる。式(8)と式(9)より、  
【0066】

$$\begin{aligned} I_q &= -\frac{1}{\omega_1 \cdot L_q} \{V_{dc} \cos(\Delta \theta) - V_{qc} \sin(\Delta \theta) - (R + s L_d) I_d\} \\ \therefore \sin(\Delta \theta) &= \frac{V_{dc} \cos(\Delta \theta) - (R + s L_d) I_d + \omega_1 \cdot L_q \cdot I_q}{V_{qc}} \end{aligned} \quad \dots (数 10)$$

【0067】が得られる。ここで、 $\cos \Delta \theta \approx 1$ 、 $\sin \Delta \theta \approx \Delta \theta$ の近似を行うと、

$$\Delta \theta = \frac{V_{dc} - (R + s L_d) I_d + \omega_1 \cdot L_q \cdot I_q}{V_{qc}} \quad \dots (数 11)$$

【0069】が得られる。上式において、微分項を無視すると、

$$\Delta \theta = \frac{V_{dc} - R \cdot I_d + \omega_1 \cdot L_q \cdot I_q}{V_{qc}} \quad \dots (数 12)$$

【0071】が得られる。式(12)を、 $I_d = I_d^*$ 、 $I_q = I_{qc}$ と置き換え、ブロック図で表現すると、図15の構成が得られ、電動機速度の広い範囲にわたって、精度の高い誤差 $\Delta \theta$ の推定演算が可能であるので、推定誤差 $\Delta \theta_c$ が図9よりさらに改善される。この結果、より高精度・高性能な電動機駆動システムが実現できる。

【0072】(実施例10) 図16を用いて本実施例を説明する。図16は、軸誤差推定器21Lの構成を示し、軸誤差推定器21Lをこれまでの実施例における軸誤差推定器21の代わりに用いる。図16の符号13、14、17、18、111、113は、これまでの実施例の同一番号のものと同じである。図16の符号212は、進み要素(微分、あるいは不完全微分要素)の制御ブロックである。

【0073】次に、本実施例の動作を説明する。本実施例では実施例9で、前記式(11)の微分項を、無視せずに図16に示す構成にしたことだけが異なる。図16の構成により、電動機の電圧方程式から得られる原理式に、微分項を含めて忠実に再現しているため、過渡時においても精度よく軸誤差演算が実現できる。この結果、より高精度・高性能な電動機駆動システムが実現できる。

【0074】(実施例11) 図17を用いて本実施例を説明する。図17は、 $I_q$ 推定器9Mの構成を示し、本 $I_q$ 推定器9Mを、これまでの実施例における $I_q$ 推定

器9の代わりに用いる。図17において、符号13、14、16~18と413は、前述の実施例の同一番号のものと同じである。符号414は、平滑コンデンサ413の電圧を検出する電圧センサである。

【0075】本実施例と、図4との相違点は、インバータの直流電圧を検出する電圧センサ414を設け、その検出値 $V_0$ を用いて、トルク電流の推定演算を行っている点である。本実施例によれば、直流電圧の検出値を用いて $I_{qc}$ を演算できるため、直流電圧の変動に対してロバストな制御ができる。

【0076】(実施例12) 図18を用いて本実施例を説明する。図18は、 $I_q$ 推定器9Nの構成を示し、本推定器9Nを、これまでの実施例における $I_q$ 推定器9の代わりに用いる。図18において、符号13、14、16~18は、前述の実施例の同一番号のものと同じである。符号31はインバータで消費される損失分を演算するインバータ損失演算器である。本実施例と、図9と図17との相違点は、インバータ損失演算器31が付加された点である。

【0077】本実施例では、インバータが消費する損失分を考慮して、 $q$ 軸成分推定値 $I_{qc}$ を演算する。インバータの損失 $P_{inv}$ を含めた電力の関係式を式(13)に示す。

【0078】  
【数13】

$$10 \cdot V_0 = \frac{3}{2} (V_d \cdot I_d + V_q \cdot I_q) + P_{inv} \quad \dots (数 13)$$

$$\text{ただし、} P_{inv} = K_v \cdot f_{sw} \cdot V_0^2 + K_i \cdot I_0^2$$

【0079】上式において、 $f_{sw}$ はインバータの平均スイッチング周波数、 $K_v$ はスイッチングに伴い発生するスイッチング損失に相当する係数、 $K_i$ はインバータに流れる電流の大きさに依存して発生する損失係数であ

$$I_{qc} = \frac{\frac{2}{3} (I_0 \cdot V_0 - P_{inv})}{V_{qc*}} \quad \dots (数14)$$

【0081】式(14)を実際のブロック図で表すと、図18に示す構成になる。式(13)、(14)における $P_{inv}$ を計算する際の各係数、 $K_v$ 、 $K_i$ は、実験的に求めて、予め設定する。

【0082】以上のように、図18に示す $I_q$ 推定器9Nを用いることで、インバータで発生する損失分を考慮して、 $q$ 軸成分推定値 $I_{qc}$ をさらに精度よく推定できる。

(実施例13) 図19を用いて本実施例を説明する。図19は、インバータ損失演算器31Pの構成を示し、本演算器31Pを、図18におけるインバータ損失演算器31の代わりに用いる。図19の符号13、14は、前述の実施例の同一番号のものと同一である。符号311は電力の換算ゲイン、312は積分器(時定数 $T_e$ )を用いた損失推定器である。本実施例では、インバータ損失をオンラインで推定し、 $q$ 軸成分推定値 $I_{qc}$ を演算する。

【0083】式(13)における左辺(直流入力電力)と、右辺第1項(電動機の消費電力)との差が、インバータが消費する電力であるので、これら入出力の電力の差を演算し、インバータの損失 $P_{inv}$ として、 $q$ 軸成分推定値 $I_{qc}$ に補正を加える。図19では、直流側の消費電力演算と、電動機側の消費電力演算をそれぞれ行い、それらの差を積分し、インバータ損失 $P_{inv}$ を推定する。

【0084】以上のように、図19の構成のインバータ

$$I_d = \frac{\Phi_m}{2(L_q - L_d)} - \sqrt{\frac{\Phi_m^2}{4(L_q - L_d)^2} + I_{qc}^2} \quad \dots (数15)$$

ただし、 $\Phi_m$ : 永久磁石磁束、 $L_d \neq L_q$

【0088】となり、トルク電流成分 $I_q$ が定まれば、最大トルクを得る電動機電流 $I_d$ が決定する。

【0089】本実施例では、 $I_d^*$ 発生器8Qが、電流指令 $I_{q*}$ を用いて式(15)で電動機電流 $I_d$ を演算し、最大トルクすなわち最大効率で電動機を駆動できる。なお、式(15)の演算に、電流指令 $I_{q*}$ でなく $q$ 軸成分推定値 $I_{qc}$ を用いることもできるが、過渡時における $q$ 軸成分推定値 $I_{qc}$ の変動が激しいので、制御系全体が不安定になる恐れがある。また、効率の最大化を定常状態で実現すれば現実には十分であるので、 $I_{q*}$ 演算器の出力の電流指令 $I_{q*}$ を用いても何ら問題はな

る。式(13)に基づいて、 $q$ 軸成分推定値 $I_{qc}$ を演算すると、次式ようになる。

【0080】

【数14】

… (数14)

損失演算器31Pを用いて、インバータで発生する損失分をオンラインで演算し、 $q$ 軸成分推定値 $I_{qc}$ を精度よく計算できる。

【0085】(実施例14) 図20を用いて本実施例を説明する。図20は、制御装置2Qの構成を示し、本制御装置2Qを、図1における制御装置2の代わりに用いる。図20において、符号6、7、9~13、21~23は、前述の実施例の同一番号のものと同一である。符号8Qは、電流指令 $I_{q*}$ に基づいて、電流指令 $I_d^*$ の値を決定する $I_d^*$ 発生器である。

【0086】次に、本実施例の動作を説明する。永久磁石型電動機には、永久磁石によるトルクと、電動機の突極性(逆突極性)によるリラクタンストルクとを組み合わせ、電動機トルクを発生するものがある。この種の電動機の場合、電動機電流 $I_d$ をマイナスに流した範囲に電動機の最大トルク点あり、 $I_d = 0$ に制御することは、効率の面で得策ではない。すなわち、常に最小電流、すなわち最大効率で電動機を駆動する場合は、常に最大トルクで電動機を駆動するとよい。最大トルクを得る条件は、例えば「PMモータの制御法と回転子構造による特性比較」、電気学会論文誌D、平成6年、114巻6号、pp.662-667に記載があつて、この文献中の式(5)に従うと、

【0087】

【数15】

い。以上、本実施例によって、電動機効率を最大にして運転できる。

【0090】(実施例15) 図21、図22を用いて本実施例を説明する。図21は、制御装置2Rの構成を示し、本制御装置2Rを、図1の制御装置2の代わりに用いる。図21で、符号6、7、11、12、28、29は、前述の実施例における同一番号のものと同一である。符号32は直流電流検出値 $I_0$ に基づいて、電動機の発生するトルクを推定演算するトルク推定器、符号33はトルク推定値 $T_{mc}$ に基づいて、トルク指令 $T_{m*}$ を演算する $T_{m*}$ 演算器である。

【0091】本実施例は電動機の発生トルクを直接推定演算する。電動機の発生トルクと、出力  $P_m$  の関係は、

$$P_m = \omega_r T_m$$

ただし、 $T_m$ ：電動機の発生トルク、 $\omega_r$ ：電動機の回転速度となる。よって、直流側の消費電力が、式(16)に等しいことから、

$$T_{mc} = \frac{I_0 \cdot V_0}{\omega_{r*}}$$

【0094】のように、直接電動機トルクを推定演算できる。式(17)をブロック図で表すと、図22に示すようになる。

【0095】図21では、トルク推定器32で、直流電流検出値  $I_0$  から直接電動機トルクを推定演算し、その後、 $T_{m*}$  演算器で、トルク指令  $T_{m*}$  を演算する。トルク指令  $T_{m*}$  の演算には、実施例1と同様に、遅れ要素(例えば、式(5))を用いている。トルク指令  $T_{m*}$  が得られれば、それに必要な電流指令  $I_{d*}$ 、 $I_{q*}$  を、データテーブル28と29とを用いて作成する。データテーブル28、29は、実施例7(図13)で説明したものをそのまま用いれば良い。

【0096】本実施例によれば、トルク推定器を用いて、電動機の発生トルクを推定することが可能であり、その結果、簡単な制御構成で、電動機の効率最大化制御が実現でき、簡便で汎用性の高い制御ができる。

【0097】(実施例16)図23を用いて本実施例を説明する。図23は、制御装置2Sの構成を示し、本制御装置2Sを、図1における制御装置2の代わりに用いる。図23において、符号6、7、11、12、28、29、32、33は、前述の実施例における同一番号のものと同じである。符号34は、トルク推定値  $T_{mc}$  を用いて、電気角周波数指令  $\omega_{1*}$  に修正値  $\Delta\omega_q$  を加えるトルク・ダンピング・ゲインである。本実施例は、図21の実施例に対して、トルク・ダンピング・ゲイン34を追加した。

$$\Delta\theta_c = K_{th}(T_{mc} - T_{m*})$$

式(18)を具現化したブロックが、図25である。図25において、符号211Tは、軸誤差演算のための比例ゲイン  $K_{th}$  である。トルク指令  $T_{m*}$  とその時点でのトルク推定値  $T_{mc}$  とが一致していれば、誤差  $\Delta\theta$  は零とみなせる。仮に、両者に差が生じた場合は、それに比例した誤差  $\Delta\theta$  が、 $dq$  軸と  $dc-qc$  軸との間に発生していることになる。よって、式(18)に示すように、トルク指令  $T_{m*}$  とトルク推定値  $T_{mc}$  の差を演算し、比例ゲイン  $K_{th}$  を介することで、誤差  $\Delta\theta$  を推定できる。誤差推定値  $\Delta\theta_c$  が求まれば、これまでの実施例と同様に、磁極軸推定ゲイン23を介して、交流位相  $\theta_c$  を修正することで、誤差推定値  $\Delta\theta_c$  を零に制御できる。

【0103】(実施例18)図26を用いて本実施例を説明する。図26は、制御装置2Uの構成を示し、本制御装置2Uを、図1における制御装置2の代わりに用い

【0092】

【数16】

…(数16)

【0093】

【数17】

…(数17)

【0098】トルク推定器32では、実際の電動機トルクを瞬時に観測できるため、電動機の負荷変動はトルク推定値  $T_{mc}$  の変化となって現れるので、トルク推定値  $T_{mc}$  を用いて、電気角周波数指令  $\omega_{1*}$  を修正すれば、負荷外乱に応じて、電動機の回転速度を変化させて脱調を防止できる。なお、電気角周波数指令  $\omega_{1*}$  の修正量  $\Delta\omega_{Tm}$  は、定常状態では零にする必要があるため、トルク・ダンピング・ゲイン34は、微分要素、あるいは不完全微分要素で構成すればよい。

【0099】以上、本実施例によって、負荷変動に対しても安定に駆動できる。

【0100】(実施例17)図24と図25を用いて本実施例を説明する。図24は、制御装置2Tの構成を示し、本制御装置2Tを、図1の制御装置2の代わりに用いる。図24で、符号6、7、11~13、22、23、28、29、32、33は、前述の実施例における同一番号のものと同じである。符号21Tは電動機の磁極軸と、制御軸との軸誤差を推定演算する軸誤差推定器である。

【0101】次に、図24の動作を説明する。図21の制御装置2Rに対して、符号21T、22、23を加えたものが、本実施例である。軸誤差推定器21Tでは、トルク指令  $T_{m*}$  と、トルク推定値  $T_{mc}$  に基づいて、誤差推定値  $\Delta\theta_c$  を下記式で演算する。

【0102】

【数18】

…(数18)

図26において、符号6、7、11~13、18、21T、22、23、26、28、29、32、33は、前述の実施例における同一番号のものと同じである。本実施例では、トルク推定演算に用いている回転速度を、回転速度指令  $\omega_{r*}$  ではなく、回転速度推定値  $\omega_{rc}$  を用いている点が、図24の実施例と異なる。

【0104】回転速度推定値  $\omega_{rc}$  は、図26に示すように、電気角周波数指令  $\omega_{1*}$  に補正量  $\Delta\omega_1$  を加算した後の値の電気角周波数を、換算ゲイン26を介して機械角周波数に換算している。電動機のトルクと、電力との関係は、式(16)に示すように、実際の回転速度を用いる方が、原理的に正確な値が得られるので、回転速度指令より、速度推定値を用いて計算する方が、高い精度のトルク推定が行える。以上、本実施例によれば、より高い精度でトルクを推定できる。

【0105】（実施例 19）図 27 を用いて本実施例を説明する。図 27 は、トルク推定器 32V の構成を示し、本トルク推定器 32V を、これまでの実施例におけるトルク推定器 32 の代わりに用いる。図 27 において、符号 14、17、413、414 は、前述の実施例の同一番号のものと同一である。本実施例のトルク推定器では、インバータの直流電圧を検出する電圧センサ 414 を設け、直流電圧検出値  $V_0$  を用いて、トルク推定値  $T_{mc}$  の演算を行う。本実施例によれば、直流電圧の検出値を用いてトルク推定値  $T_{mc}$  を演算できるため、電源電圧の変動や、電動機負荷が変動に伴う直流電圧の変動に対してロバストな制御ができる。

【0106】（実施例 20）図 28 を用いて本実施例を説明する。図 28 は、トルク推定器 32W の構成を示し、本トルク推定器 32W を、これまでの実施例におけるトルク推定器 32、あるいはトルク推定器 32V の代

$$P_{loss} = K_r (I_d^2 + I_q^2) + K_m (V_{dc}^2 + V_{qc}^2) \quad \dots (数 19)$$

上式において、 $K_r$  は電動機の銅損に起因する損失分、 $K_m$  は鉄損の銅損に起因する損失分である。全損失分  $P_{loss}$  は、

$$P_{loss} = P_{inv} + P_{mot}$$

となる。上式における損失を考慮し、トルク推定を行うと、図 28 の構成になる。以上のように、図 28 の構成のトルク推定器を用いることで、インバータと電動機で発生する損失分を考慮することが可能になり、トルク推定値  $T_{mc}$  をさらに精度よく計算できる。

【0110】（実施例 21）図 29 を用いて本実施例を説明する。図 29 は、全損失演算器 35X の構成を示し、本演算器 35X を、図 28 における全損失演算器 3

$$P_0 = \omega_r \cdot T_m + P_{loss}$$

であるので、トルク出力  $P_m (= \omega_r \cdot T_m)$  と入力電力  $P_0$  の差を演算し、 $P_{loss}$  を推定演算すれば、オンラインで損失成分が得られる。この動作を具現化したものが、図 29 である。図 29 では、直流側の消費電力演算と、電動機のトルク出力演算をそれぞれ行い、それらの差を積分し、全損失  $P_{loss}$  を推定している。

【0112】以上のように、本実施例のインバータ損失演算器を用いることで、トルク出力以外の損失分をオンラインで演算することが可能になり、トルク推定値  $T_{mc}$  をさらに精度よく推定できる。

【0113】（実施例 22）図 30、図 31 を用いて本実施例を説明する。図 30 は、本実施例の同期電動機の駆動システムの構成を示す。本実施例は、これまでの実施例における直流電流の検出値  $I_0$  に対して、フィルタ 36 を付加する。フィルタ 36 で、直流電流の検出値  $I_0$  に含まれる高調波成分を削除する。フィルタ 36 は例えば、図 31 に示すコンデンサ  $C_f$  と抵抗  $R_f$  とからなる一次遅れフィルタである。

【0114】実際の直流電流検出値  $I_0$  は、例えば、図 32 (b) に示すような脈動成分を伴う波形である。こ

わりに用いる。図 28 において、符号 13、14、17、31 は、前述の実施例の同一番号のものと同一である。符号 35 は電動機のトルク出力以外の全ての損失分  $P_{loss}$  を演算する全損失演算器、351 は電動機の銅損、鉄損を演算するモータ損失演算器である。

【0107】本実施例と、図 22、あるいは図 27 との相違点は、インバータ損失演算器 31 とモータ損失演算器 351 からなる全損失演算器 35 が付加された点である。本実施例では、図 18 の実施例と同様に、損失分すべてを演算する全損失演算器 35 を設けて、トルク推定値  $T_{mc}$  を演算する。全損失演算器におけるインバータ損失演算器 31 は、前述の実施例と同じものなので説明を省略する。また、モータ損失演算器 351 においては、電動機の損失分  $P_{mot}$  を、下記式に従って演算する。

【0108】

【数 19】

【0109】

【数 20】

… (数 20)

5 の代わりに用いる。図 29 において、符号 13、14、312 は、前述の実施例の同一番号のものと同一であるトルク出力以外の全損失をオンラインで推定し、トルク推定演算の精度を改善する。直流の入力電力  $P_0$  と、全損失  $P_{loss}$ 、トルク  $T_m$  の関係は、

【0111】

【数 21】

… (数 21)

れまでの実施例を実現する上で必要な値は、直流電流の平均的な値（図 32 (b) における  $I_{0m}$ ）であるので、直流電流検出値  $I_0$  をそのまま演算に用いることは難しい。そこで、例えば、三角波キャリアの周期よりも十分短い時間で、直流電流をサンプリングし、その平均値を求めることも考えられるが、それには高速な演算処理が必要になるので実用的ではない。そこで、図 31 に示すフィルタを挿入し、インバータのスイッチングに伴う脈動成分を削除し、直流電流の平均的な値を検出するようにする。なお、フィルタの時定数  $T_f (= C_f \cdot R_f)$  は、インバータの平均スイッチング周期（三角波キャリアの周期）より長く設定すれば、主要な脈動成分を除去できる。なお、本実施例のフィルタは、これまで説明した全ての実施例に対して実施できる。

【0115】（実施例 23）図 32 を用いて本実施例を説明する。本実施例は、フィルタ時定数を極力小さくし、なお且つ、脈動成分の影響を受けない直流電流の検出方法である。図 32 は、実施例 22 の動作波形を示す。図 32 (a) は、PWM パルス波形を作成する際に使用する三角波キャリア、図 32 (b) は、直流電流検

出値  $I_0$ 、図 32 (c) はフィルタ 36 を通過した後の直流電流検出値  $I_0$  の波形 ( $I_0'$ ) である。フィルタ時定数を必要最小限に設定しているため、 $I_0'$  には、高調波のリプル成分が残っている。

【0116】図 32 (b) に示す直流電流の検出値  $I_0$  は、三角波キャリアに同期した波形となり、三角波キャリアのピーク (正側、負側、両方のピーク) で必ず零になる。直流電流の検出値  $I_0$  が零の状態は、すなわち、インバータのスイッチング素子が、上側すべてがオン (図 1 の  $S_{up}$ ,  $S_{vp}$ ,  $S_{wp}$  がすべてオン)、あるいは下側すべてがオン (図 1 の  $S_{un}$ ,  $S_{vn}$ ,  $S_{wn}$  がすべてオン) の状態であり、この条件では直流電源とインバータとが切り離されている。

【0117】この直流電流検出値  $I_0$  が零になる期間 (図 32 の  $t_0$  の期間) では、フィルタ後の電流  $I_0'$  が、緩やかに変化し、必ず平均値  $I_0m$  と交差する。よって、 $t_0$  期間のタイミングを見計らって、 $I_0'$  をサンプリングし、その値を制御に用いれば、制御に必要な直流電流検出値  $I_0$  の平均的な値を読み取ることができるので、フィルタ後の電流  $I_0'$  に多少のリプルが含まれていても問題はない。よって、本実施例によれば、直流電流の検出フィルタ時定数を最小限に設定し、制御応答を劣化させることなく、高性能な電動機駆動システムができる。

【0118】

【発明の効果】本発明による電動機駆動システムによれば、電動機を制御するための位置・速度センサと電動機電流センサを用いることなく、単純な制御構成で、高性能・高精度な電動機駆動が実現できる。この結果、電動機駆動システムの信頼性・安定性が向上する。

【図面の簡単な説明】

【図 1】実施例 1 の構成図である。

【図 2】実施例 1 の電動機駆動システムを実装した装置の構造概略図である。

【図 3】実施例 1 の電圧指令演算器の構成図である。

【図 4】実施例 1 の  $I_q$  推定器の構成図である。

【図 5】実施例 2 の構成図である。

【図 6】実施例 3 の構成図である。

【図 7】実施例 4 の構成図である。

【図 8】電動機内の  $d-q$  軸と制御装置内の  $d-c-q-c$  軸と、誤差  $\Delta\theta$  の関係を示すベクトル図である。

【図 9】実施例 4 の軸誤差推定器の構成図である。

【図 10】実施例 5 の構成図である。

【図 11】実施例 6 の構成図である。

【図 12】実施例 7 の構成図である。

【図 13】実施例 7 の別の構成図である。

【図 14】実施例 8 の構成図である。

【図 15】実施例 9 の構成図である。

【図 16】実施例 10 の構成図である。

【図 17】実施例 11 の構成図である。

【図 18】実施例 12 の構成図である。

【図 19】実施例 13 の構成図である。

【図 20】実施例 14 の構成図である。

【図 21】実施例 15 の構成図である。

【図 22】実施例 15 のトルク推定器の構成図である。

【図 23】実施例 16 の構成図である。

【図 24】実施例 17 の構成図である。

【図 25】実施例 17 の軸誤差推定器の構成図である。

【図 26】実施例 18 の構成図である。

【図 27】実施例 19 の構成図である。

【図 28】実施例 20 の構成図である。

【図 29】実施例 21 の構成図である。

【図 30】実施例 22 の構成図である。

【図 31】実施例 23 のフィルタの構成図である。

【図 32】実施例 23 の動作波形を示す図である。

【図 33】従来技術の位置・速度センサレスによる同期電動機ベクトル制御システムの構成図である。

【図 34】従来技術の電動機電流センサを用いない同期電動機駆動システムの構成図である。

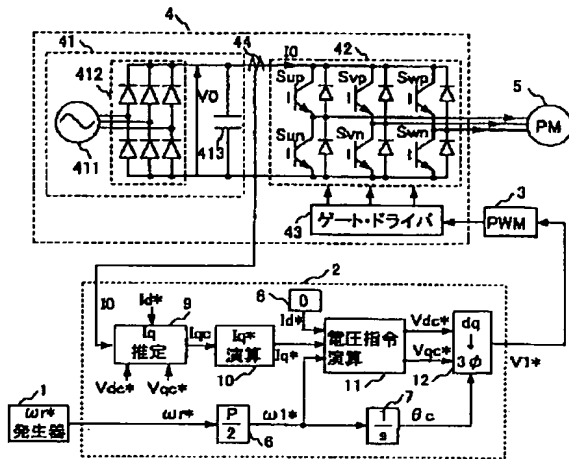
【図 35】従来技術の電動機電流センサを用いない同期電動機駆動システムの動作を示す図である。

【符号の説明】

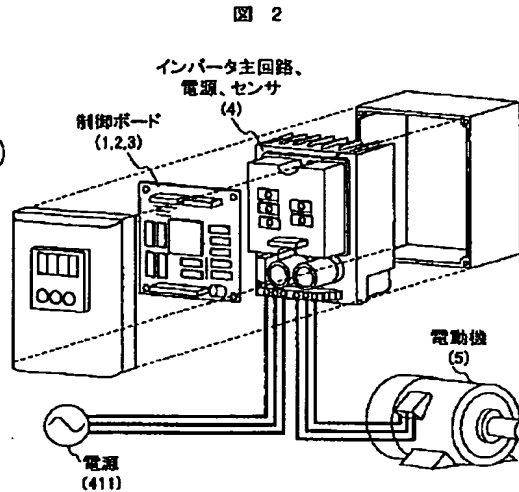
1…速度指令発生器、2, 2B, 2C, 2D, 2E, 2F, 2G, 2Q, 2R, 2S, 2T, 2U, 2Y…制御装置、3…PWM (パルス幅変調) 発生器、4…インバータ、5…同期電動機、6…変換ゲイン (P は電動機の極数)、7…積分器、8, 8Q… $I_d^*$  発生器、9, 9M, 9N… $I_q$  推定器、10… $I_q^*$  演算器、11…電圧指令演算器、12… $d-q$  逆変換器、13…加算器、14…乗算器、15… $V_0^*$  発生器、16…電力の換算ゲイン、17…除算器、18…遅延器、19… $I_0$  ダンピング・ゲイン、20… $I_q$  ダンピング・ゲイン、21, 21K, 21L, 21T…軸誤差推定器、22…零発生器、23, 23G…磁極軸推定ゲイン、24…トルク制御器、25…反転ゲイン、26…変換ゲイン、27…速度制御器、28… $I_d^*$  データテーブル、29… $I_q^*$  データテーブル、30…電流制御器、31, 31P…インバータ損失演算器、32, 32V, 32W…トルク推定器、33… $T_m^*$  演算器、34…トルク・ダンピング・ゲイン、35, 35X…全損失演算器、36…フィルタ、37…磁極位置推定器、38…速度推定器、39… $d-q$  座標変換器、40…モータ電流推定器、41…直流電源部、42…インバータ主回路部、43…ゲート・ドライバ、44…電流センサ、111…電動機の抵抗値 (R) に相当するゲイン、112… $d$  軸インダクタンス ( $L_d$ ) に相当するゲイン、113… $q$  軸インダクタンス ( $L_q$ ) に相当するゲイン、114…発電定数 ( $K_e$ ) に相当するゲイン、211…比例ゲイン  $K_h$ 、2111…進み要素の制御ブロック、211T…比例ゲイン  $K_{th}$ 、311…電力の換算ゲイン、312…損失推定器、

351…モータ損失演算器、411…三相交流電源、4  
12…ダイオード・ブリッジ、413…平滑コンデン  
サ、414…電圧センサ。

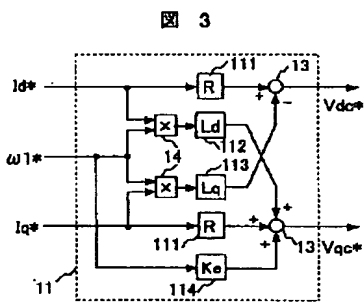
【図1】



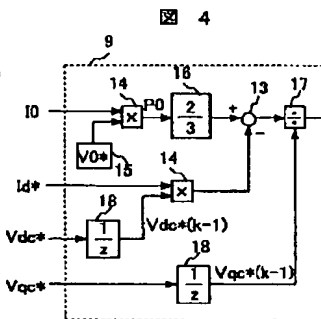
【図2】



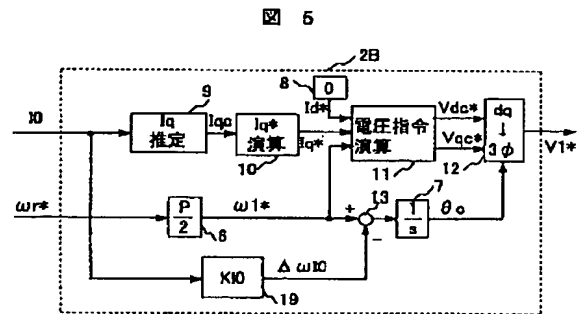
【図3】



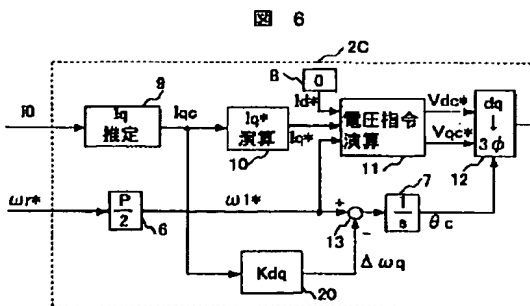
【図4】



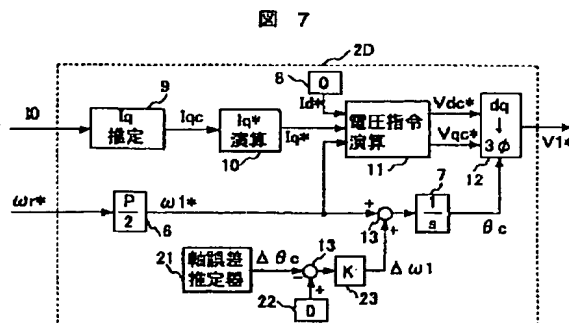
【図5】



【図6】

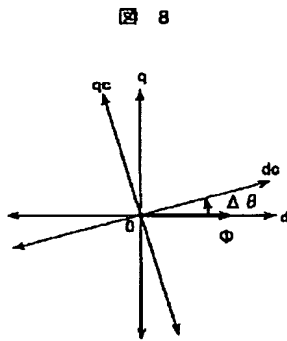


【図7】

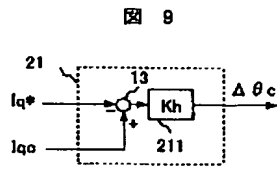




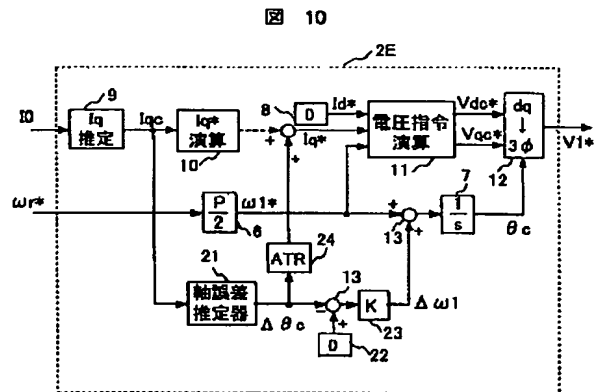
【図 8】



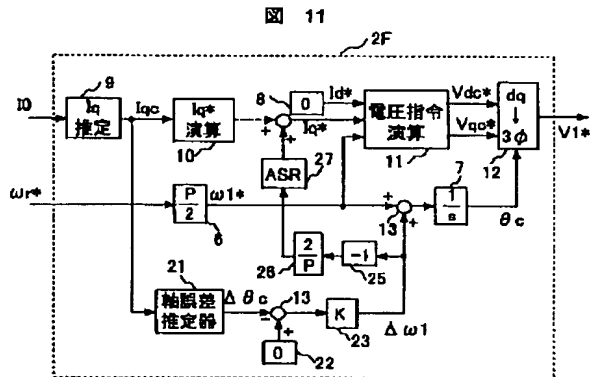
【図 9】



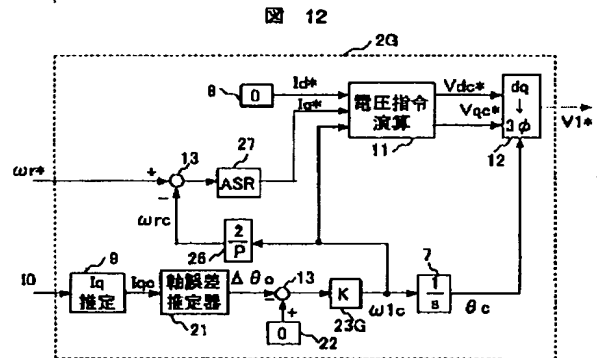
【図 10】



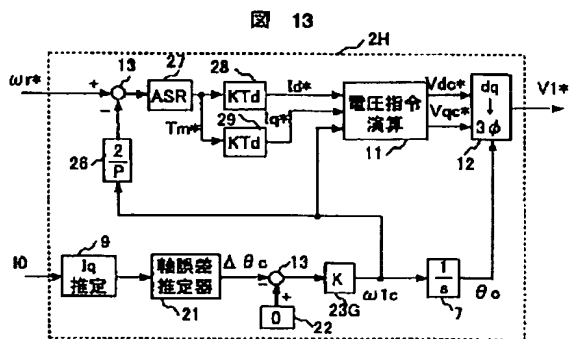
【図 11】



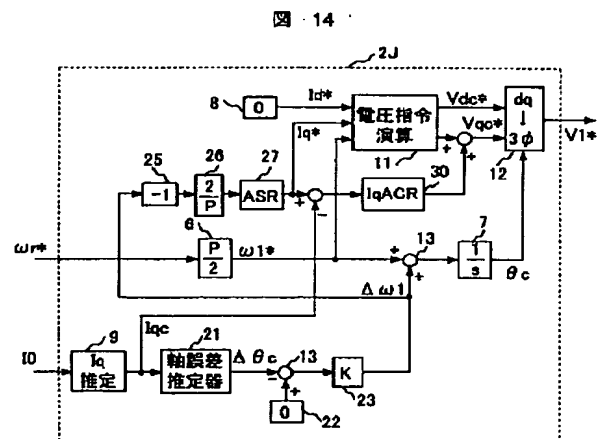
【図 12】



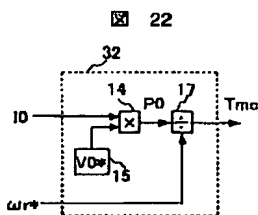
【図 13】



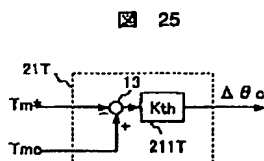
【図 14】



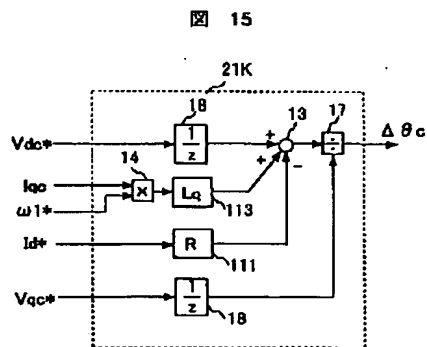
【図 22】



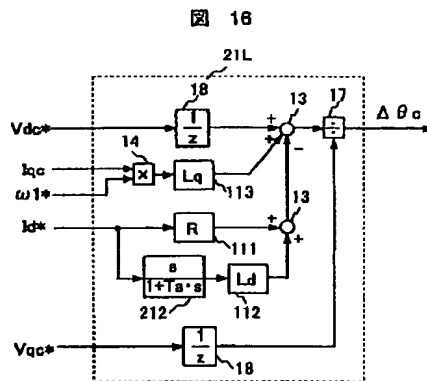
【図 25】



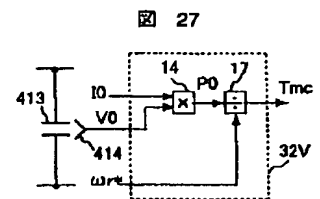
【図 15】



【図 16】

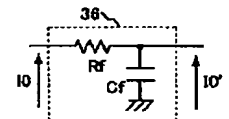


【図 27】

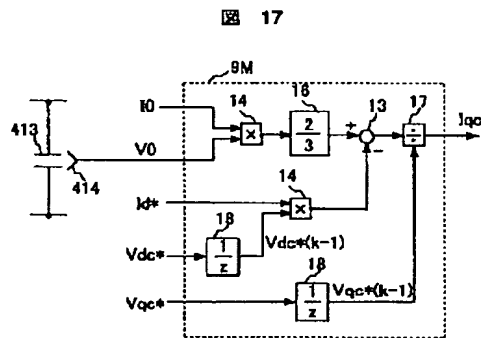


【図 31】

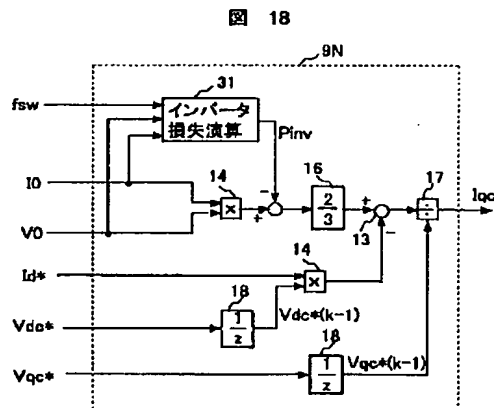
図 31



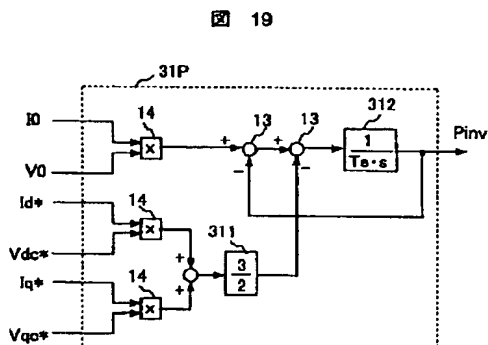
【図 17】



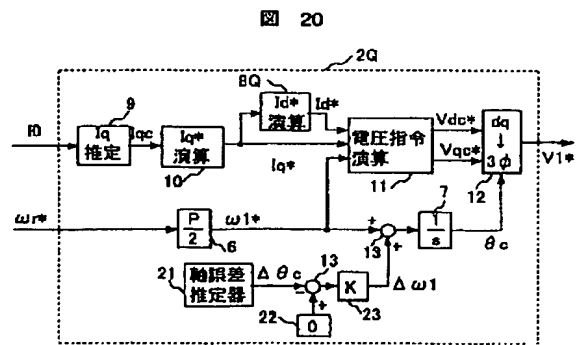
【図 18】



【図 19】

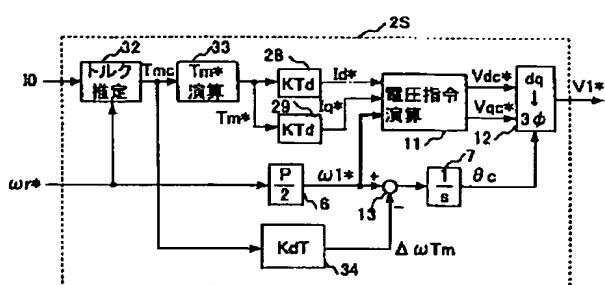


【図 20】



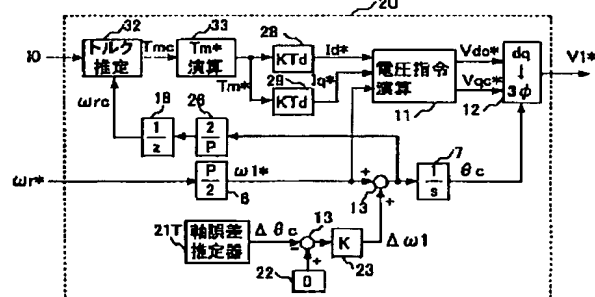
【図 2 3】

图 23



【图 2 6】

26

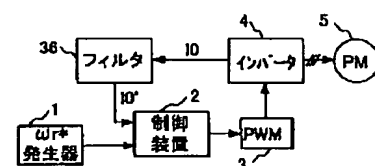
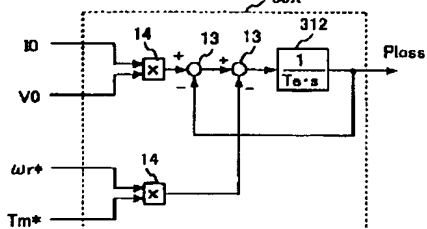


【图 29】

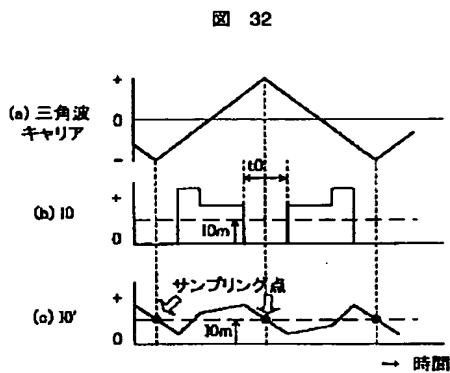
【図 30】

29

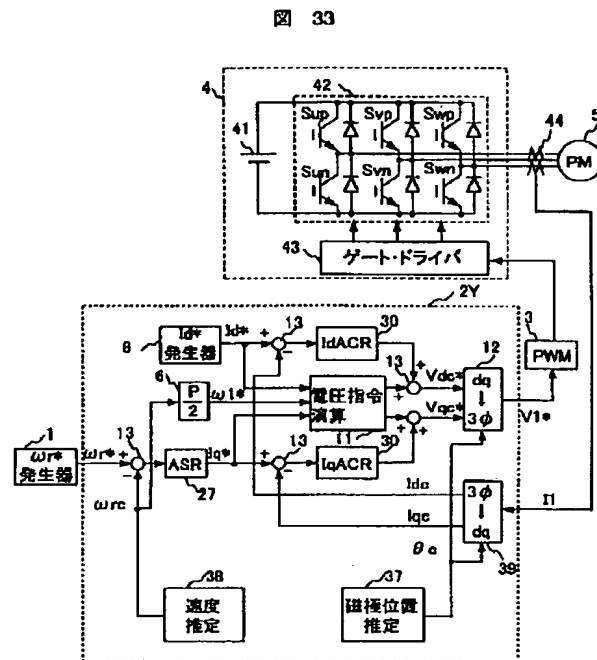
**30**



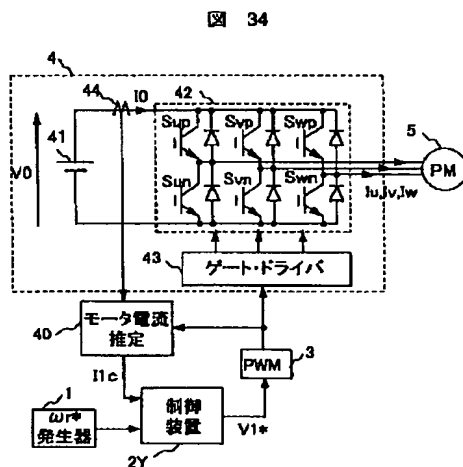
【図32】



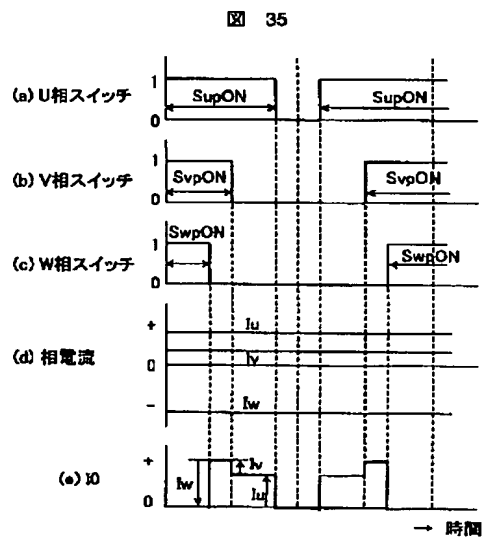
【図33】



【図34】



【図35】



フロントページの続き

(72)発明者 坂本 潔  
茨城県日立市大みか町七丁目1番1号 株  
式会社日立製作所日立研究所内

(72)発明者 高倉 雄八  
栃木県下都賀郡大平町大字富田800番地  
株式会社日立製作所冷熱事業部内

Fターム(参考) 5H560 BB04 BB12 DA12 DB12 DC12  
EB01 RR10 TT08 UA06 XA02  
XA04 XA12 XA13  
5H576 BB06 CC05 DD07 EE01 EE11  
GG02 GG04 HA04 HB02 JJ04  
JJ26 LL13 LL22